(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-21950

(43)公開日 平成9年(1997)1月21日

(51) Int.Cl.⁶

識別配号

庁内整理番号

FΙ

技術表示箇所

G 0 2 B 15/16 13/18 G 0 2 B 15/16 13/18

審査請求 未請求 請求項の数4 OL (全 8 頁)

(21)出願番号

特願平7-169731

(71) 出願人 000001270

コニカ株式会社

(22)出願日

平成7年(1995)7月5日

東京都新宿区西新宿1丁目26番2号

(72)発明者 安達 宜幸

東京都八王子市石川町2970番地コニカ株式

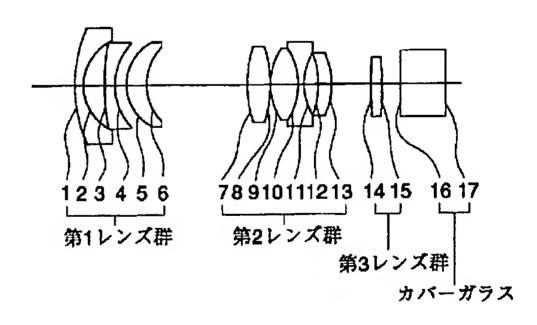
会社内

(54)【発明の名称】 ズームレンズ

(57)【要約】

【目的】 広角で、ズーム比3倍程度のズームレンズにおいて、プラスチックレンズを多用し、従来に比べ低コスト化をはかったズームレンズを提供する。

【構成】 物体側から順に負の屈折力を持ち変倍中に光軸上を移動する第1レンズ群と、正の屈折力を持ち変倍中に光軸上を移動する第2レンズ群と、変倍中に固定である正屈折力の第3レンズ群とからなる3群のズームレンズにおいて、前記第1レンズ群は1枚の負の屈折力を持つガラスレンズと少なくとも2枚以上のプラスチックレンズからなり、前記第2レンズ群は少なくとも1枚の正の屈折力を持つガラスと少なくとも2枚以上のプラスチックレンズとから構成したことを特徴とするズームレンズである。



1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 物体側から順に負の屈折力を持ち変倍中 に光軸上を移動する第1レンズ群と、正の屈折力を持ち 変倍中に光軸上を移動する第2レンズ群と、変倍中に固 定である正屈折力の第3レンズ群とからなる3群のズー ムレンズにおいて、前記第1レンズ群は1枚の負の屈折 力を持つガラスレンズと少なくとも2枚以上のプラスチ ックレンズからなり、前記第2レンズ群は少なくとも1 枚の正の屈折力を持つガラスと少なくとも2枚以上のブ ラスチックレンズとから構成したことを特徴とするズー 10 ムレンズ。

【請求項2】 前記第1レンズ群中に含まれるプラスチ ックレンズの合成焦点距離と広角端の焦点距離との関係 が

0. $01 < |F_{\bullet}/F_{1}| < 0.09$ 但し、

F1^{PL};第1レンズ群中に含まれるプラスチックレンズ の合成焦点距離

F : 広角端の焦点距離

なる条件を満足するように構成したことを特徴とする請 20 求項1記載のズームレンズ。

【請求項3】 前記第2レンズ群中に含まれるプラスチ ックレンズの合成焦点距離と広角端の焦点距離との関係 が

 $0 < |F_{*}/F_{2}| < 0.09$ 但し、

F2『L;第2レンズ群中に含まれるプラスチックレンズ の合成焦点距離

求項1または請求項2記載のズームレンズ。

【請求項4】 前記第3レンズ群の焦点距離と広角端の 焦点距離との関係が

0. $01 < |F_{\bullet}/F_{3}| < 0.25$ 但し、

F3;第3レンズ群の焦点距離

F : 広角端の焦点距離

なる条件を満足するように構成したことを特徴とする請 求項1、2または3記載のズームレンズ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明はズームレンズに係わり、 特にビデオカメラ等に好適な小型で低コストの広角に適 したズームレンズに関する。

[0002]

【従来の技術】最近、固体撮像素子を用いた民主用ビデ オカメラのズームレンズには、髙変倍、大口径比化をは かった高級機を求める一方で、低コスト、簡便性、広角米 * 化を追求した普及機としてズーム比が3倍程度のものが 求められている。

【0003】従来から広角に適したレンズタイプとし て、スチールカメラに用いられている負群先行の2群ズ ームがあげられるが、このタイプをビデオカメラに用い ると、スチールカメラ用のため射出瞳位置が短いので、 ピント面上での周辺光量が低下するなどの欠点があり不 適当であった。この問題を解決するために、第2レンズ 群の後方に正レンズ群を設けたものが、特開平3-11 653号公報に開示されている。

【0004】また、低コストを実現させる手段の1つと して、レンズ枚数を少なくするためガラスモールドレン ズを利用することも知られているが、髙価格なためレン ズ全体として髙価なものになってしまう。また、プラス チックレンズを用いることで低コスト化を達成させる事 も考えられるが、一般に屈折率がガラスレンズより低 く、その種類を限られるため、従来の光学性能も維持し つつ且つレンズ全体をコンパクトにすることが困難であ った。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】本発明は、上記のよう な課題に鑑みなされたもので、広角で変倍比3倍程度の ズームレンズで、プラスチックレンズを多用することに より、従来に比べ低コスト化をはかったズームレンズを 提供することを目的としている。

[0006]

【課題を解決するための手段】上記の目的は下記のよう な手段により達成される。即ち、

(1)物体側から順に負の屈折力を持ち変倍中に光軸上 なる条件を満足するように構成したことを特徴とする請 30 を移動する第1レンズ群と、正の屈折力を持ち変倍中に 光軸上を移動する第2レンズ群と、変倍中に固定である 正屈折力の第3レンズ群とからなる3群のズームレンズ において、前記第1レンズ群は1枚の負の屈折力を持つ ガラスレンズと少なくとも2枚以上のプラスチックレン ズからなり、前記第2レンズ群は少なくとも1枚の正の 屈折力を持つガラスと少なくとも2枚以上のブラスチッ クレンズとから構成したことを特徴とするズームレン ズ。

> 【0007】(2)物体側から順に負の屈折力を持ち変 40 倍中に光軸上を移動する第1レンズ群と、正の屈折力を 持ち変倍中に光軸上を移動する第2レンズ群と、変倍中 に固定である正屈折力の第3レンズ群とからなる3群の ズームレンズにおいて、前記第1レンズ群は1枚の負の 屈折力を持つガラスレンズと少なくとも2枚以上のプラ スチックレンズからなり、前記第2レンズ群は少なくと も1枚の正の屈折力を持つガラスと少なくとも2枚以上 のプラスチックレンズとからなり

0. $0.1 < |F_{\psi}/F_{1}| < 0.09 \cdots \cdots 0$

但し、

50 F 1 ^{PL} : 第 1 レンズ群中に含まれるプラスチックレンズ

の合成焦点距離

;広角端の焦点距離 F.

なる条件を満足するように構成したことを特徴とする

3

(1)記載のズームレンズ。

ラスレンズと少なくとも2枚のプラスチックレンズとか らなり、

※なる条件を満足するように構成したことを特徴とする

*【0008】(3)第2レンズ群は少なくとも1枚のガ

 $0 < |F_{\bullet}/F_{2}| < 0.09$

但し、

F2 !!; 第2 レンズ群中に含まれるプラスチックレンズ の合成焦点距離

;広角端の焦点距離 F.

(1) または(2) 記載のズームレンズ。

【0009】(4)第3レンズ群において

Ж

0. $0.1 < |F_{\bullet}/F_3| < 0.25$

好ましい。

但し、

F3;第3レンズ群の焦点距離

F』;広角端の焦点距離

なる条件を満足するように構成したことを特徴とする (1)、(2)または(3)記載のズームレンズであ る。

[0010]

【作用】ととで、以上のように構成した作用について説 明する。

ズ群として物体側から順に負の屈折力を持ち変倍中に光 軸上を移動し、第2レンズ群として正の屈折力を持ち変 倍中に光軸上を移動し、さらに、第3レンズ群として、 変倍中に固定で正屈折力にする。ズームレンズは上記第 1レンズ群と第2レンズ群と第3レンズ群とからなる3 群のズームレンズであって、前記第1レンズ群は1枚の 負の屈折力を持つガラスレンズと少なくとも2枚以上の プラスチックレンズからなり、さらに前記第2レンズ群 は少なくとも1枚の正の屈折力を持つガラスと少なくと も2枚以上のプラスチックレンズとから構成したことを 30 特徴とするズームレンズで、以下の式を満足させる。 特徴とするズームレンズである。

 $0.01 < |F_{\bullet}/F_{\bullet}| < 0.09 \cdots \cdots 0$

の合成焦点距離

F ; 広角端の焦点距離

もしも、O式で | F v / F 1 l ー値が上限値が越えると 温湿度のピントずれが実用上許容できなくなってしま う。逆にO式で | F / / F 1 l ー の値が下限値を越える と温湿度の影響を殆ど受けなくなる点では好ましいが、☆

F1[™];第1レンズ群中に含まれるプラスチックレンズ ☆第1レンズ群に含まれるガラスレンズのパワーが強くな り過ぎ、可動の第1レンズ群の誤差感度が増大し生産性 が悪くなる。

> 【0015】さらに、以下の式を満足させることが好ま しい。

[0016]

[0014]

① 式で | F | / F 1 ¹ | 値が上限値以内であれば温湿 度の影響は微小な許容ピントずれにとどまる。また**①**′ 式で | F * / F 1 * L | 値が下限値以内であれば温湿度の 影響を殆ど受けず、第1レンズ群に含まれるガラスレン ズのパワーが強くなり過ぎることもなく、可動の第1レ◆

 $0 < |F_{\bullet}/F_{2}| < 0.09$

F2^{rt};第2レンズ群中に含まれるプラスチックの合成 焦点距離、②式で | F w / F 2 l | 値が上限値が越える と温湿度のピントずれが実用上許容できなくなってしま う。逆に②式で | F 、 / F 2 ^{PL} | の値が下限値を越える

◆ンズ群の誤差感度が増さずに生産性がより良い。 【0017】(3)第2レンズ群に含まれるプラスチッ クレンズも上記と同様に耐環境に対し以下の条件を満足 する。

[0018]

と温湿度の影響を殆ど受けなくなる点では好ましいが、 第2レンズ群に含まれるガラスレンズのパワーが強くな り過ぎ、可動の第2レンズ群の誤差感度が増大し生産性

50 が悪くなる。

★【0012】なお、第1レンズ群はプラスチックレンズ の構成枚数を奇数枚としてもその目的を達することがで きるが、ブラスチックレンズは温度湿度等の環境変化に 敏感で、それによりピント位置がずれるなどの悪影響を 及ぼすため、温度湿度の変化を実用上問題ないレベルま で抑え込むことが設計上の課題であり、本発明を実施す るにあたっては正レンズと負レンズの対で用いることが

【0013】(2)本発明のズームレンズは、第1レン 【0011】(1)本発明のズームレンズは、第1レン 20 ズ群として物体側から順に負の屈折力を持ち変倍中に光 軸上を移動し、第2レンズ群として正の屈折力を持ち変 倍中に光軸上を移動し、さらに、第3レンズ群として、 変倍中に固定で正屈折力にする。ズームレンズは上記第 1レンズ群と第2レンズ群と第3レンズ群とからなる3 群のズームレンズであって、前記第1レンズ群は1枚の 負の屈折力を持つガラスレンズと少なくとも2枚以上の プラスチックレンズからなり、さらに前記第2レンズ群 は少なくとも1枚の正の屈折力を持つガラスと少なくと も2枚以上のプラスチックレンズとから構成したことを

【0019】さらに、以下の式を満足させることが好ま *【0020】 しい。

0. $0.1 < |F_{*}/F_{2}| < 0.07 \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot 2$

② 式で | F , / F 2 ¹ | 値が上限値以内であれば温湿 式で | F。/F2 L | 値が下限値以内であれば温湿度の 影響を殆ど受けず、第2レンズ群に含まれるガラスレン ズのパワーが強くなり過ぎることもなく、可動の第2レ※

度の影響は微小な許容ピントずれにとどまる。また②′ 【0021】(4)第3レンズ群は以下の条件を満足さ せる。

[0022]

0. $0.1 < |F_{\bullet}/F_3| < 0.25 \cdots \cdots 3$

但し、

F3:第3レンズ群の焦点距離

③式の | F。/F3 | 値が下限値を越えると射出瞳位置 には有利であるが、バックフォーカスが長くなるため全 長が大きくなる。逆に | F ⋅ / F 3 | 値が上限値が越え ★

10★ると射出瞳位置を遠方にすることができなくなる。

※ンズ群の誤差感度が増さずに生産性がより良い。

【0023】さらに、以下の式を満足させることが好ま しい。

[0024]

0. $02 < |F_{\bullet}/F_{3}| < 0.15 \cdots 3$

☆る。

③ 式の | F / F 3 | 値が下限値以内であると射出瞳 位置には有利で、バックフォーカスが長くならず全長が より短くなる。また、30′式で | F 1/F3 | 値が上限 値以内であれば射出瞳位置を十分遠方にすることができ る。

[0025]

【実施例】以下、図1と図5に示すレンズ系の構成図に 基づいて本発明を詳細に説明する。

【0026】本発明に係わるレンズ系は、物体側から順 に負の屈折力を持ち変倍中に光軸上を移動する第1レン ズ群、正の屈折力を持ち変倍中の光軸上を移動する第2 レンズ群、そして変倍中に固定である正屈折力の第3レ ンズ群からなる3群ズームレンズにより構成されてい ☆

【0027】下記に前述の条件式を満足する実施例を示 す。ここで、使用する各記号について説明する。Rは各 レンズ面の曲率半径、Dはレンズの中心厚またはレンズ 20 間隔、Nは硝子材 d線に対する屈折率、レ d は d 線に対 するアッベ数、2ωは画角、Fnoはfナンバー、fは 焦点距離、a, bは各ポジションのレンズ群間隔をそれ ぞれ示す。また、「*」印はプラスチックレンズである ことを示す。また、非球面の形状は、次の「数1」で表

[0028]

している。

【数1】

$$X = \frac{Y^2 / r}{1 + \sqrt{1 - (K+1)Y^2 / r^2}} + A_4 Y^4 + A_6 Y^6 + A_6 Y^6 + A_{10} Y^{10}$$

【0029】但し、

X:非球面の頂点を原点とし、光軸に沿って物体側から 像側に向かう座標

Y; 非球面の頂点を原点とし、光軸に垂直な座標

r ; 非球面の近軸曲率半径

K;面の円錐定数

A₄, A₆, A₈, A₁₀;非球面係数

【0030】<実施例1>本発明に係わる実施例1のレ ンズデータは「表1」に示すとおりである。

[0031]

【表1】

8

_	
7	
,	

	f = 3.6~10.5	F NO = 2. (F NO = 2.0~3.8		2 (บ = 67	~24.6°
	Na	R	D			V	νd
1 2 3 4 5 6	第1レンズ	13.349 5.284 34.866 4.628 4.766 10.856		1.00 2.30 0.88 1.20 2.20	*1.4	7250 9700 8300	49. 6 56. 0 30. 0
7 8 9 10 11 12 13	第2レンズ	7. 390 - 5. 839 7. 181 - 9. 958 - 6. 941		2. 50 0. 11 2. 90 0. 77 1. 20 1. 54 b	*1.4 *1.5	9700 8300 0342	60. 7 56. 0 30. 0 38. 0
	第3レンズ			1. 20 1. 95	1.4	8749	70. 2
16 · 17 ·	カバーガラス	₹ ∞ ∞		4.60	1.5	1633	64.1
	f	a	b		射出睢位		自随位置
	3. 6 6. 1 10. 5	21. 28 10. 54 4. 00	1. 05 4. 02 9. 22		4. 02 347. 27		7.27
面	非球	面係数	面	非	球	面角	数
4	A 4 = : -8 A 6 = : -8 A 8 = : -3	.0 .89190×10 ⁻⁴ .35080×10 ⁻⁸ .13470×10 ⁻⁹ .45120×10 ⁻⁹	9	K = A 4 = A 6 = A 8 = A 10 =	7 7 - 1	. 76140 . 76460	×10 ⁻⁵ ×10 ⁻⁶ ×10 ⁻⁸ ×10 ⁻⁸
6	A 4 = : 8 A 6 = : 9 A 8 = : 6	.0 .27850×10 ⁻⁴ .95450×10 ⁻⁵ .16260×10 ⁻⁷ .00760×10 ⁻⁷	11	K = A 4 = A 6 = A 8 = A 10 =	1 4 1 - 3	. 28920 . 47130	×10 ⁻⁸ ×10 ⁻⁸ ×10 ⁻⁸ ×10 ⁻⁷

【0032】<実施例2>また、本発明に係わる実施例 【0033】 2のレンズデータは「表2」に示すとおりである。 30 【表2】

10

	f = 3.6~10.7 F ND = 2.1~		~3.8		$2 \omega = 74 \sim 24.2^{\circ}$		
	No.	R		D		V	νd
1) == 1 7 =	9.500		. 10	1.7	7250	49.6
3	第1レンズは	12, 383	0	. 88	*1.4	9700	57.4
2 3 4 5 6		3. 958 4. 180 7. 473		. 20 . 20 a	*1.5	8300	30.0
7 .) 	165. 957		. 75	1.6	0311	60.7
8 9	第2レンズを	7. 215	5	. 12		9700 8300	57. 4 30. 0
10	·	- 6. 000 8. 133	2	. 90			
12	J	15. 426 - 23. 436	2	b 20	1.0	0342	38.0
14	第3レンズ郡	- 27.162 - 10.802		. 30 . 00	1. 4	8749	70. 2
16	カバーガラス	χ	5	. 06	1.5	1633	64. 1
	f	8		b	射出瞳位置		
	3. 6 6. 0 10. 7	10. 90 3. 10 2. 85	0.75 4.36 10.90		30. 9		30.9
面	非珠	面 係 数	面	非	球	面(数数
3	K = 6	. 36928	9	K	9	91333	×10 ⁻²
	$A 6 = \vdots 1$.34199×10 ⁻⁷ .50583×10 ⁻⁹		A 4 =	= : -1	. 49259	×10 ⁻⁵ ×10 ⁻⁵
	A 8 = 7 A 10 = 2	. 24199×10 ⁻¹² . 09597×10 ⁻¹⁴		A 8 = A 10 =		. 66309	×10 ⁻⁷ ×10 ⁻⁸
4		. 90486×10 ⁻¹	11	K =		49616	×10 ⁻¹
	A 6 = : -1.	.83945×10 ⁻⁴ .01091×10 ⁻⁴		A 4 =	= : 9	, 91813	× 10 ⁻⁴ × 10 ⁻⁷
		. 43786×10 ⁻⁶ . 66754×10 ⁻⁷		A 8 = A 10=	= : - 1 = : 5	. 17433 . 78137	×10 ⁻⁷ ×10 ⁻⁸
5		.57713×10-1				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
	A 2 = : -4	. 23484 × 10 ⁻¹ . 09191 × 10 ⁻¹					
		. 21960 × 10 ⁻⁴ . 15540 × 10 ⁻⁷					

【0034】 C C で、本発明に係わる実施例の前記条件 * 【0036】 式に係わる数値を「表3」に、また表4に元レンズデー 【表4】 タを示す。

[0035]

【表3】

条件式	第1実施例	第2実施例
1	0.05	0.03
2	0.05	0.03
3	0.06	0.10

40

条件式 寒 施 例 1		実施例1 実施例		施 例 2
0	Fw=3.600	F 1 PL = -70, 588	F _w =3.602	F 1 PL = -109. 152
2	Fw=3.600	F 2 PL = 78, 261	F _w =3.602	F 2 PL = 144.080
3	F _w =3.600	F 3 = 57.143	F *= 3.602	F 3 = 36.020

*

【0037】上記、表3に示すように、実施例1と実施 例2ともに条件式の数値を満足する値となっている。

【0038】なお、本発明のズームレンズは、ブラスチックレンズを多用してコンパクトなレンズの設計を試みると、特に屈折率の自由度が小さいために諸収差の補正が非常に難しくなる。そこで、本発明の実施例では、第1レンズ群と第2レンズ群に少なくとも2面以上の非球面を設けている。第1レンズ群の非球面は高画角の像高に対し、特に歪曲収差の補正を良好に行え、第2レンズ群の非球面は選択的に変倍時の球面収差補正や高次のコ 10マ収差補正を行っている。

【0039】また、本発明の実施例では第2レンズ群中に含まれるプラスチックレンズを貼り合わせレンズで構成している。これはプラスチックレンズに効果の高い反射防止コートを施すことは非常に難しく、従って光量損失が大きくなり透過率が低下するためである。そのため、2枚のプラスチックレンズを接合し、レンズ面を減らし、光量損失を小さくしている。

【0040】次に、これらの実施例1から2の各実施例の収差図に示す通り、何れの収差についても良好に補正 20され、優秀なレンズ系となっている。

【0041】実施例1において、広角端については図2の球面収差、非点収差、歪曲収差に示す通り、また、中間焦点距離については図3の球面収差、非点収差、歪曲収差に示す通り、また、望遠端については図4の球面収差、非点収差、歪曲収差に示す通りそれぞれ良好な結果が得られている。

【0042】次に、実施例2において、広角端については図6の球面収差、非点収差、歪曲収差に示す通り、また、中間焦点距離については図7の球面収差、非点収差、歪曲収差に示す通り、また、望遠端については図8の球面収差、非点収差、歪曲収差に示す通りそれぞれ良好な結果が得られている。

【0043】なお、本発明は上述した実施例に限定されるものではなく、その要旨を逸脱しない範囲で種々に変形実施することができる。

[0044]

【発明の効果】以上のように構成したので、小型のビデ*

*オカメラ等に用いるのに好適で、変倍比が3倍程度で、 広角に適したズームレンズでプラスチックレンズを多用 した、従来に比べ低コスト化を行ったズームレンズとなった。

1.2

【図面の簡単な説明】

【図1】実施例1のレンズ系の光学系構成図である。

【図2】実施例1の広角端の球面収差、非点収差、歪曲収差の特性図を示す。

【図3】実施例1の中間焦点距離の球面収差、非点収 LO 差、歪曲収差の特性図を示す。

【図4】実施例1の望遠端の球面収差、非点収差、歪曲収差の特性図を示す。

【図5】実施例2のレンズ系の光学系構成図である。

【図6】実施例2の広角端の球面収差、非点収差、歪曲収差の特性図を示す。

【図7】実施例2の中間焦点距離の球面収差、非点収差、歪曲収差の特性図を示す。

【図8】実施例2の望遠端の球面収差、非点収差、歪曲収差の特性図を示す。

20 【符号の説明】

1 第1面

2 第2面

3 第3面

4 第4面

5 第5面

6 第6面

7 第7面

8 第8面

9 第9面

30 10 第10面

11 第11面

12 第12面

13 第13面

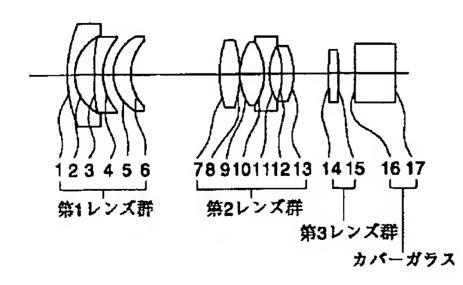
14 第14面

15 第15面

16 第16面

17 第17面

【図1】



【図2】

